

Ab

Docket No.: L&L-10050

I hereby certify that this correspondence is being deposited with the United States Postal Service with sufficient postage as first class mail in an envelope addressed to: Assistant Commissioner for Patents, Washington, D.C. 20231.

By: 

Date: October 10, 2001

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicant : Jens Sauerbrey et al.
Appl. No. : 09/932,891
Filed : August 20, 2001
Title : Variable Clock Configuration for Switched OP-AMP Circuits

CLAIM FOR PRIORITY

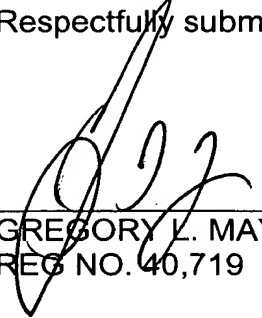
Hon. Commissioner of Patents and Trademarks,
Washington, D.C. 20231

Sir:

Claim is hereby made for a right of priority under Title 35, U.S. Code, Section 119, based upon the German Patent Application 100 40 422.7 filed August 18, 2000.

A certified copy of the above-mentioned foreign patent application is being submitted herewith.

Respectfully submitted,



GREGORY L. MAYBACK
REG NO. 40,719

Date: October 10, 2001

Lerner and Greenberg, P.A.
Post Office Box 2480
Hollywood, FL 33022-2480
Tel: (954) 925-1100
Fax: (954) 925-1101

/mjb



**CERTIFIED COPY OF
PRIORITY DOCUMENT**

**Prioritätsbescheinigung über die Einreichung
einer Patentanmeldung**

Aktenzeichen: 100 40 422.7

Anmeldetag: 18. August 2000

Anmelder/Inhaber: Infineon Technologies AG, München/DE

Bezeichnung: Variables Taktschema für Switched-Opamp-Schaltungen

IPC: H 03 F 3/38

Die angehefteten Stücke sind eine richtige und genaue Wiedergabe der ursprünglichen Unterlagen dieser Patentanmeldung.

München, den 3. September 2001
Deutsches Patent- und Markenamt
Der Präsident
Im Auftrag

Welle

Wohrper

Beschreibung

Variables Taktschema für Switched-Opamp-Schaltungen

- 5 Die Erfindung betrifft eine Schaltungsanordnung in Switched-Opamp-Technik, sowie ein Verfahren zur Taktung aufeinanderfolgender, in Switched-Opamp-Technik ausgeführter Operationsverstärker-Stufen.
- 10 Die Switched-Opamp-Technik hat sich aus der Switched-Capacitor-Technik entwickelt, um dem Bedürfnis nach immer niedrigeren Versorgungsspannungen Rechnung tragen zu können. Die Switched-Opamp-Technik kommt beim Bau von Filtern und Wandlern zur Anwendung und eignet sich insbesondere für An-
- 15 wendungsgebiete, in denen es auf geringe Leistungsaufnahme ankommt. Dazu gehören beispielsweise Anwendungen im Mobilfunkbereich, bei denen die Beanspruchung des Akkus möglichst gering gehalten werden muß.
- 20 Während bei der Switched-Capacitor-Technik die Kapazitäten durch getaktete Schalter ein- und ausgeschaltet werden, werden bei der Switched-Opamp-Technik zusätzlich auch die Operationsverstärker durch ein Schalttaktsignal ein- und ausgeschaltet. Dadurch wird eine erhebliche Leistungseinsparung
- 5 erzielt.
- Stand der Technik ist es, zwei aufeinanderfolgende Operationsverstärker-Stufen mit entgegengesetztem Takt zu betreiben. Zur Taktung wird ein bekannter nichtüberlappender Zwei-
- 30 Phasentakt verwendet. Aus diesem Grund sind die Operationsverstärker der aufeinanderfolgenden Stufen nie gleichzeitig aktiv. Das Taktschema wird jedoch so gewählt, daß jeder Operationsverstärker zu annähernd 50% eingeschaltet ist.
- 35 Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, eine Schaltungsanordnung in Switched-Opamp-Technik sowie ein Verfahren zur Taktung aufeinanderfolgender, in Switched-Opamp-Technik aus-

geführter Operationsverstärker-Stufen zu schaffen, welche eine weitere Verringerung der Leistungsaufnahme von Switched-Opamp-Schaltungen ermöglicht.

- 5 Diese Aufgabe wird durch eine Schaltungsanordnung gemäß Anspruch 1 sowie durch ein Verfahren zur Taktung aufeinanderfolgender Operationsverstärker-Stufen gemäß Anspruch 16 gelöst.
- 10 Die erfindungsgemäße Schaltungsanordnung in Switched-Opamp-Technik weist mindestens einen schaltbaren Operationsverstärker, mindestens einen mit dem Eingang des Operationsverstärkers verbindbaren Sampling-Kondensator, sowie mindestens einen zwischen dem Eingang und dem Ausgang des Operationsverstärkers angeordneten Integrationskondensator auf.
- 15

- Zur Steuerung der Schaltungsanordnung werden mindestens zwei nichtüberlappende Schalttaktsignale erzeugt. Solange das eine der beiden Schalttaktsignale auf 1 ist, wird der Sampling-
- 20 Kondensator durch das Eingangssignal aufgeladen. Während dieser Phase ist das andere der beiden Schalttaktsignale auf 0, und der Operationsverstärker befindet sich im ausgeschalteten Zustand. Nach Beendigung dieser Sampling-Phase befinden sich sämtliche Schalttaktsignale in einer gemeinsamen Aus-Phase.
- 25 Anschließend geht das andere der beiden Schalttaktsignale auf 1 über und schaltet so den Operationsverstärker ein. Während der nun einsetzenden Integrationsphase überträgt der Operationsverstärker als aktives Bauelement die Ladung des mit seinem Eingang verbundenen Sampling-Kondensators auf den Integrationskondensator. Nach dem Ende der Integrationsphase be-
- 30 finden sich wieder beide Schalttaktsignale auf 0.

- Die erfindungsgemäße Schaltungsanordnung weist Mittel zur Variation der Schalttaktphasen auf, in denen sich sämtliche
- 35 Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden. Dadurch können die Schalttaktphasen, in denen sich beide Schalttaktsignale auf 0 befinden, auf Kosten der Einschaltphasen ausgedehnt

werden. Es muß lediglich gewährleistet sein, daß während der Einschaltphase des einen Schalttaktsignals die vollständige Aufladung des Sampling-Kondensators durch das Eingangssignal erfolgen kann, und daß während der Einschaltphase des anderen
5 Schalttaktsignals der Operationsverstärker so einschwingen kann, daß die Ladung auf den Integrationskondensator übertragen wird.

Die gemeinsame Aus-Phase der beiden Schalttaktsignale kann
10 somit bis zu der durch das Einschwingverhalten vorgegebenen Grenze verlängert werden. Damit kann das Potential zur Leistungseinsparung voll ausgeschöpft werden. Insofern eignet sich die Erfindung insbesondere für den Einsatz in Mobilfunkgeräten (Handys), mobilen Internet-Geräten (WAP-Technologie),
15 aber auch für medizinische Einsatzzwecke (Hörgeräte, Herzschrittmacher, etc.), bei denen es auf eine hohe Lebensdauer der verwendeten Batterien ankommt.

Insbesondere ist es mit der Erfindung möglich, die Länge der
20 Ein- und Ausschaltphasen individuell an die Güte der verwendeten Operationsverstärker anzupassen. Um den Einfluß von Prozeß-Streuungen bei der Herstellung zu berücksichtigen, müssen analoge Schaltungen so dimensioniert werden, daß sie auch bei ungünstigen Prozeßauswirkungen noch die geforderte
25 Spezifikation erfüllen. In vielen Fällen ist daher das Verhalten einer analogen Schaltung besser als vom Hersteller angegeben. Wenn das Einschwingverhalten des eingesetzten Operationsverstärkers besser ist als angegeben, dann kann dieses Potential zur Leistungseinsparung mit der vorliegenden Erfindung
30 ausgeschöpft werden.

Dabei ist es von Vorteil, wenn jede der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden, variierbar ist. Sowohl die gemeinsame Aus-Phase, die
35 auf die Einschaltphase des ersten Schalttaktsignals folgt, als auch die gemeinsame Aus-Phase, die auf die Einschaltphase des zweiten Schalttaktsignals folgt, werden verlängert. Da-

durch entsteht ein gleichmäßiges Schaltschema. Es ist aber auch möglich, die auf die Einschaltphase des ersten Schalttaktsignals folgende und die auf die Einschaltphase des zweiten Schalttaktsignals folgende Aus-Phase verschieden lang zu gestalten.

Alternativ dazu ist es möglich, nur jede zweite der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden, zu variieren. Bei dieser Lösung wird jeweils nur die auf die Einschaltphase des ersten Schalttaktsignals folgende Aus-Phase verlängert, oder aber es wird jeweils nur die auf die Einschaltphase des zweiten Schalttaktsignals folgende Aus-Phase verlängert. Es wird also jeweils jede zweite gemeinsame Aus-Phase verlängert.

Es ist von Vorteil, wenn die Dauer der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden, in Abhängigkeit vom Einschwingverhalten des Operationsverstärkers variierbar ist. Um die maximale Leistungseinsparung zu erzielen, muß die Einschaltphase gerade so lang gewählt werden, daß der Operationsverstärker einschwingen kann. Nach Beendigung des Einschwingvorgangs kann der Operationsverstärker abgeschaltet werden.

Gemäß einer weiteren vorteilhaften Ausführungsform der Erfindung ist die Dauer der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden, in Abhängigkeit von der Schaltgeschwindigkeit der Transistoren variierbar. Da ein Operationsverstärker aus Einzeltransistoren aufgebaut ist, wird das Einschwingverhalten des Operationsverstärkers im wesentlichen durch die Schaltgeschwindigkeit der Transistoren bestimmt. Daher handelt es sich bei der Transistor-Schaltgeschwindigkeit um ein leicht erfaßbares Maß für das Einschwingverhalten des Operationsverstärkers. Die Schaltgeschwindigkeit der Transistoren kann direkt zur Bestimmung der Dauer der gemeinsamen Aus-Phasen herangezogen werden: Je schneller die Transistoren schalten, desto länger

kann die gemeinsame Aus-Phase gewählt werden, und desto höher ist die Leistungersparnis.

Es ist von Vorteil, wenn die Schaltungsanordnung Mittel zur Erfassung der Transistor-Schaltgeschwindigkeit umfaßt. Auf diese Weise kann die Transistor-Schaltgeschwindigkeit auf dem Substrat individuell erfaßt werden, so daß die Länge der gemeinsamen Aus-Phasen auf die Güte des verwendeten Operationsverstärkers abgestimmt werden kann.

Dabei ist es von Vorteil, wenn die Schaltgeschwindigkeit von n-Kanal FETs und/oder von p-Kanal FETs separat erfaßbar ist. Der Prozeß für die Herstellung von n-FETs und von p-FETs umfaßt völlig unterschiedliche Prozeßschritte. Insofern ist es möglich, daß n-FETs und p-FETs, welche sich auf ein und demselben Substrat befinden, in Hinblick auf ihre Schaltgeschwindigkeiten erheblich differieren. In Abhängigkeit von der internen Beschaltung eines Operationsverstärkers kann dessen Einschwingverhalten hauptsächlich vom Verhalten der n-FETs oder der p-FETs geprägt sein. In diesem Fall empfiehlt es sich, die Schaltgeschwindigkeit des maßgeblichen Device-Typs separat zu erfassen.

Es ist von Vorteil, wenn die Mittel zur Erfassung der Transistor-Schaltgeschwindigkeit ein XOR-Gatter umfassen, an dessen Eingängen ein nicht verzögertes Flankensignal sowie ein über eine Inverterkette verzögertes Flankensignal anlegbar sind. Mit dieser einfachen Schaltung läßt sich die durch die Inverterkette bewirkte Signalverzögerung in einen Puls umsetzen, dessen Dauer exakt der durch die Inverterkette hervorgerufenen Signalverzögerung entspricht. Da die Inverterkette aus einzelnen FETs aufgebaut ist, kann mit dieser Schaltung die Transistor-Schaltgeschwindigkeit erfaßt werden. Insbesondere ist es möglich, die Inverterkette so aufzubauen, daß die Verzögerung entweder hauptsächlich durch n-FETs oder hauptsächlich durch p-FETs bewirkt wird. Daher kann mit dieser Schal-

tung die Schaltgeschwindigkeit von n-Kanal FETs und/oder von p-Kanal FETs auch separat erfaßt werden.

Ganz allgemein ist es von Vorteil, wenn die Mittel zur Erfassung der Transistor-Schaltgeschwindigkeit Pulse erzeugen, deren Dauer die Schaltgeschwindigkeit der Transistoren charakterisiert. Die Dauer derartiger Pulse läßt sich mit Hilfe von Zähler- und Timer-Bausteinen genau erfassen und kann als Grundlage für eine digitale Regelung verwendet werden.

Es ist von Vorteil, die Dauer der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden, in Abhängigkeit von der Dauer der Meßschaltungs-Pulse einzustellen. Je schneller die Transistoren schalten, desto kürzer sind die am Ausgang der Meßschaltung auftretenden Pulse, und umso kürzer können die Einschaltphasen gewählt werden. Die gemeinsamen Aus-Phasen der Schalttaktsignale können dementsprechend verlängert werden.

Gemäß einer weiteren vorteilhaften Ausführungsform der Erfindung ist die Dauer der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden, in mehreren vorgegebenen Stufen einstellbar. Dieser Ausführungsform liegt die Überlegung zugrunde, daß sich ein Großteil der Leistungseinsparung bereits mit einer relativ groben Einstellung der Dauer der Einschaltphasen sowie der gemeinsamen Aus-Phase realisieren läßt. Insofern ist es sinnvoll, die Dauer der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden, nur stufenweise anzupassen. Dies kann mit geringem Schaltungsaufwand erreicht werden.

Vorzugsweise sind die Mittel zur Takterzeugung sowie die Mittel zur Variation der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden, mittels eines programmierbaren Taktgenerators realisiert. In einem programmierbaren Taktgenerator werden die Längen der einzelnen Schalttaktphasen digital repräsentiert und mittels Zähler-

und Timerschaltungen in entsprechende Schalttaktsignale umgesetzt. Die Dauer der einzelnen Schalttaktphasen kann auf einfache Weise umprogrammiert werden.

5 Alternativ dazu ist es von Vorteil, wenn die Mittel zur Takterzeugung sowie die Mittel zur Variation der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden, mittels eines externen Rechteckgenerators und einer Teilerschaltung realisiert sind. Dabei erzeugt die Tei-
10 lerschaltung aus dem Rechtecksignal die mindestens zwei Schalttaktsignale. Auf diese Weise kann mit geringem externen Schaltungsaufwand herausgefunden werden, wie groß bei einer bestimmten Filter- oder Wandlerschaltung die Streuung des Einschwingverhaltens ist bzw. ob noch Potential zur Lei-
15 stungseinsparung vorhanden ist. Das Tastverhältnis des Rechtecksignals kann am externen Rechteckgenerator eingestellt werden. Mittels des Tastverhältnisses kann die gemeinsame Aus-Phase der Schalttaktsignale variiert werden.

20 Es ist von Vorteil, wenn die Schaltungsanordnung in volldifferentieller Schaltungstechnik realisiert ist. Insbesondere bei Anwendungen in der Mobilfunktechnik können durch differentielle Ausführung der Signalleitungen Störungen wirkungsvoll eliminiert werden.

25 Bei dem erfingungsgemäßen Verfahren zur Taktung aufeinanderfolgender, in Switched-Opamp-Technik ausgeführter Operationsverstärker-Stufen werden in einem ersten Schritt mindestens zwei nichtüberlappende Schalttaktsignale erzeugt, wobei das
30 erste Schalttaktsignal einen ersten Operationsverstärker ein- und ausschaltet, und wobei das zweite Schalttaktsignal einen zweiten Operationsverstärker ein- und ausschaltet. In einem zweiten Schritt werden die Phasen der Schalttaktsignale, in denen sämtliche Operationsverstärker ausgeschaltet sind, va-
35 riiert.

Durch die Einführung einer steuerbaren gemeinsamen Aus-Phase können die Einschaltzeiten der Operationsverstärker auf das notwendige Maß herabgesetzt werden, so daß die Leistungsaufnahme der Schaltung auf ein Minimum beschränkt werden kann.

5

Nachfolgend wird die Erfindung anhand mehrerer in der Zeichnung dargestellter Ausführungsbeispiele weiter beschrieben. Es zeigen:

10 Fig. 1 eine typische, mehrere Operationsverstärker-Stufen umfassende Schaltung in Switched-Opamp-Technik;

Fig. 2A eine Schaltung zur Erzeugung eines nichtüberlappenden Zwei-Phasentakts gemäß dem Stand der Technik;

15

Fig. 2B eine Darstellung des Eingangstaktsignals sowie der von der Schaltung gemäß Fig. 2A erzeugten Even- und Odd-Schalttaktsignale;

20 Fig. 3 ein Blockschaltbild der erfindungsgemäßen Takterzeugungseinheit, die eine Schaltung zur Bestimmung der Transistor-Schaltgeschwindigkeit umfaßt;

Fig. 4 eine Schaltung zur Bestimmung der Gatterlaufzeit bzw. der Transistor-Schaltgeschwindigkeit für den Einsatz in der erfindungsgemäßen Takterzeugungseinheit;

25

Fig. 5A eine Darstellung des Eingangstaktsignals sowie des Ausgangssignals der in Fig. 4 gezeigten Schaltung für den Fall kurzer Gatterlaufzeiten;

30

Fig. 5B den zeitlichen Verlauf der von der erfindungsgemäßen Takterzeugungseinheit generierten Even- und Odd-Schalttaktsignale für den Fall kurzer Gatterlaufzeiten;

35

Fig. 6A eine Darstellung des Eingangstaktsignals sowie des Ausgangssignals der in Fig. 4 gezeigten Schaltung für den Fall langer Gatterlaufzeiten;

5 Fig. 6B den zeitlichen Verlauf der von der erfindungsgemäßen Takterzeugungseinheit generierten Even- und Odd-Schalttaktsignale für den Fall langer Gatterlaufzeiten;

10 Fig. 7 eine Schaltung, welche die separate Bestimmung der Schaltgeschwindigkeit von n-Kanal MOSFETs ermöglicht;

Fig. 8 eine Übersicht über die Taktsignale einer externen Takterzeugungseinheit, bei der das Even- und das Odd-Taktsignal mittels einer Teilerschaltung aus einem Rechtecksignal erzeugt werden.

15

In Fig. 1 ist eine typische Switched-Opamp-Schaltung dargestellt, welche zwei Operationsverstärker-Stufen umfaßt. Die

20 erste Operationsverstärker-Stufe wird durch den Operationsverstärker 1, den Sampling-Kondensator 2, den Integrationskondensator 3 sowie den Kondensator 4 gebildet. Die zweite Operationsverstärker-Stufe umfaßt den Operationsverstärker 5, den Sampling-Kondensator 6, den Integrationskondensator 7 so-

25 wie den Kondensator 8. Die verschiedenen in Fig. 1 dargestellten Schalter werden durch zwei nichtüberlappende Schalttaktsignale ein- und ausgeschaltet, die im folgenden als Even- und Odd-Schalttaktsignal bezeichnet werden. Bevor auf die Funktionsweise der in Fig. 1 gezeigten Schaltung näher

30 eingegangen wird, soll die Erzeugung dieser beiden Schalttaktsignale anhand der Figuren 2A und 2B erläutert werden.

Fig. 2A zeigt einen Taktgenerator zur Erzeugung eines nicht-überlappenden Zwei-Phasentakts, wie aus dem Stand der Technik

35 bekannt ist. Am Eingang der Schaltung wird ein rechteckförmiges Eingangstaktsignal 21 der Frequenz f_{clk} angelegt. Der

zeitliche Verlauf dieses Eingangstaktsignals 21 ist in Figur 2B dargestellt.

Das Eingangstaktsignal 21 liegt einerseits am Eingang des In-
verters 22 und außerdem an einem Eingang des zweiten NOR-
Gatters 24 an. Der Ausgang des Inverters 22 ist mit einem
Eingang des ersten NOR-Gatters 23 verbunden. Am Ausgang des
NOR-Gatters 23 liegt das Ausgangssignal 25 an, das durch die
beiden Inverter 26 verzögert wird. Am Ausgang der Inverter-
kette kann das Even-Schalttaktsignal 27 abgegriffen werden,
dessen zeitlicher Verlauf in Fig. 2B gezeigt ist. Das Even-
Schalttaktsignal 27 ist mit dem zweiten Eingang des zweiten
NOR-Gatters 24 verbunden, an dessen Ausgang das Ausgangs-
signal 28 erscheint. Das Ausgangssignal 28 wird durch die
beiden Inverter 29 verzögert; am Ausgang der Inverterkette
kann dann das Odd-Schalttaktsignal 30 abgegriffen werden,
dessen zeitlicher Verlauf ebenfalls in Fig. 2B dargestellt
ist. Dieses Odd-Schalttaktsignal 30 wird dem zweiten Eingang
des ersten NOR-Gatters 23 zugeführt.

Beim Vergleich des Verlaufs des Even-Schalttaktsignals 27 und
des Odd-Schalttaktsignals 30 anhand von Fig. 2B ergibt sich,
daß sich das Odd-Schalttaktsignal 30 jeweils während der Ein-
schaltphase des Even-Schalttaktsignals 27 ausgeschaltet ist.
Darüber hinaus befinden sich zwischen der Einschaltphase des
Even-Schalttaktsignals 27 und der Einschaltphase des Odd-
Schalttaktsignals 30 während der Zeitdauer δ beide Schalt-
taktsignale in einer gemeinsamen Aus-Phase. Man spricht daher
von einem "nichtüberlappenden Zwei-Phasentakt".

Jeder der in Fig. 1 gezeigten Schalter wird nun entweder
durch das Even-Schalttaktsignal oder durch das Odd-
Schalttaktsignal ein- und ausgeschaltet. Neben jedem Schalter
ist vermerkt, durch welchen Schalttakt er getaktet wird.

Es soll nun zunächst die erste Operationsverstärker-Stufe
während der Einschaltphase des Even-Schalttakts betrachtet

werden. Die Schalter 9 und 10 sind daher geschlossen während die Schalter 11, 12, 13 und 14 geöffnet sind. Der Operationsverstärker 1 ist daher in dieser Phase inaktiv. Am einen Anschluß des Sampling-Kondensators 2 liegt das Eingangssignal IN an; der andere Anschluß ist mit VSS verbunden. Daher wird der Sampling-Kondensator 2 durch das Eingangssignal aufgeladen. Der Kondensator 4 ist über die Schalter 9 und 10 mit VSS und VDD verbunden und wird daher durch die Versorgungsspannung aufgeladen. An die Einschaltphase des Even-Schalttaktsignals schließt sich - nach einer kurzen gemeinsamen Aus-Phase beider Schalttaktsignale - die Einschaltphase des Odd-Schalttaktsignals an. Während dieser Phase sind die Schalter 9 und 10 geöffnet, während die Schalter 11, 12, 13 und 14 geschlossen sind. Der Operationsverstärker 1 ist daher in dieser Phase eingeschaltet. Der eine Anschluß des Sampling-Kondensators 2 ist über den Schalter 12 auf VDD gelegt. Der andere Anschluß dieses Kondensators liegt über den Schalter 13 am invertierenden Eingang des Operationsverstärkers 1 an. Durch den Kondensator 4, der in dieser Phase über den Schalter 14 mit VSS verbunden ist, wird zusätzlich eine konstante Ladung eingekoppelt, die eine Art Gleichspannungsverschiebung bewirkt. Durch diese eingekoppelte Ladung kann erreicht werden, daß der invertierende Eingang etwa auf dem Potential VSS liegt. Der Operationsverstärker 1 als aktives Bauelement versucht nun, seinen Ausgang so nachzuregeln, daß die Differenz der Eingangsspannungen 0 wird. Der Operationsverstärker 1 versucht daher, den invertierenden Eingang auf VSS-Potential zu bringen. Dies führt im Ergebnis dazu, daß genau die Ladungsmenge, die auf dem Sampling-Kondensator 2 gesammelt war, auf den Integrationskondensator 3 übertragen wird.

Die zweite Operationsverstärker-Stufe wird gegenphasig zur ersten betrieben. Es wird immer noch die Einschaltphase des Odd-Schalttakts betrachtet, in der der Operationsverstärker 1 aktiv ist. Die Schalter 15 und 16 der zweiten OP-Stufe sind geschlossen, und deshalb lädt der Ausgang des Operationsverstärkers 1 den zur zweiten Operationsverstärker-Stufe gehörigen

gen Sampling-Kondensator 6 auf. Die Integrationsphase der ersten Operationsverstärker-Stufe und die Sampling-Phase der zweiten Operationsverstärker-Stufe finden also gleichzeitig statt.

5

In der sich anschließenden Schalttaktphase wird die auf den Sampling-Kondensator 6 gesampelte Ladungsmenge auf den Integrationskondensator 7 übertragen. Während dieser Integrationsphase der zweiten Operationsverstärker-Stufe befindet sich die erste Operationsverstärker-Stufe bereits wieder in der Sampling-Phase.

10

15

Das in Fig. 2B dargestellte Schalttaktschema wird durch die Erfindung so modifiziert, daß die Einschaltzeiten der Operationsverstärker verkürzt werden und somit eine Leistungsein-

20

sparung erzielt wird. Die erfindungsgemäße Hardware ist in Fig. 3 dargestellt. Ein programmierbarer Taktgenerator 31 wird mit einem rechteckförmigen Eingangstaktsignal 32 der Frequenz f_{clk} versorgt. Eine Schaltung 33 zur Bestimmung der Transistor-Schaltgeschwindigkeit ermittelt die für das Einschwingverhalten der Operationsverstärker maßgebliche Schaltgeschwindigkeit der Transistoren. Ein für diese Schaltgeschwindigkeit charakteristisches Pulssignal 34 wird dem programmierbaren Taktgenerator 31 zugeführt und bei der Erzeugung des Even-Schalttaktsignals 35 sowie des Odd-Schalttaktsignals 36 berücksichtigt. Je schneller die Devices schalten, desto kürzer können die Einschaltphasen der Operationsverstärker sein.

25

30

Fig. 4 zeigt ein Beispiel für eine Schaltung 33 zur Bestimmung der Transistor-Schaltgeschwindigkeit. Das Eingangstaktsignal 37 liegt am ersten Eingang des XOR-Gatters 40 an. Am zweiten Eingang des XOR-Gatters 40 liegt das verzögerte und invertierte Taktsignal 39 an, das durch eine ungerade Zahl von Invertierungen (in Fig. 4 sind drei Inverter 38 gezeigt) aus dem Eingangstaktsignal 37 erhalten wird. Wenn sich das Eingangstaktsignal 37 auf 0 befindet, dann nimmt das Signal

35

39 den Wert 1 an, und das Ausgangssignal 41 des XOR-Gatters 40 nimmt den Wert 1 an. Wenn das Eingangstaktsignal 37 von 0 auf 1 übergeht, dann liegt der neue Wert 1 unmittelbar am ersten Eingang des XOR-Gatters 40 an. Das Signal 39 geht erst
5 mit einer gewissen Zeitverzögerung, die durch die Gatterlaufzeit der drei Inverter 38 bestimmt wird, auf den neuen Wert 0 über. Während einer für die Gatterlaufzeit charakteristischen Zeitdauer ist das Ausgangssignal 41 daher auf 0, anschließend nimmt es den Wert 1 an.

10

Die Dauer der Pulse im Ausgangssignal 41 stellt ein Maß für die Schaltgeschwindigkeit der Transistoren des Substrats dar. Dadurch ist es möglich, die Auswirkung von Prozessstreuungen auf die Transistor-Schaltgeschwindigkeit direkt auf dem Chip
15 zu erfassen und bei der Takterzeugung zu berücksichtigen. Zur Ermittlung der Schaltgeschwindigkeit der Transistoren kann anstelle des XOR-Gatters auch ein XNOR-Gatter verwendet werden.

20 In Fig. 5A sind das Eingangstaktsignal 37 sowie das Ausgangssignal 41 des XOR-Gatters 40 in ihrem zeitlichen Verlauf dargestellt. Beim Übergang des Eingangstaktsignals 37 von 1 auf 0 ergibt sich eine abfallende Signalflanke 42, die im Ausgangssignal 41 einen Puls 43 der Pulsweite t_D auslöst. Während der Pulsdauer t_D nimmt das Ausgangssignal 41 den Wert 0
25 an.

Beim Übergang des Eingangstaktsignals 37 von 0 auf 1 ergibt sich eine ansteigende Signalflanke 44, die ebenfalls einen
30 Puls 45 der Länge t_D auslöst. Die in Fig. 5A gezeigten Pulse 43, 45 sind kurz, die entsprechenden Werte von t_D sind niedrig. Dies bedeutet, daß die Inverter 38 nur eine geringe Signalverzögerung bewirken, und dies läßt auf eine hohe Schaltgeschwindigkeit der Transistoren sowie auf eine kurze Einschwingzeit der Operationsverstärker schließen.
35

Das Pulssignal 41 wird dem programmierbaren Taktgenerator zugeführt, der die Dauer der Pulse 43, 45 digitalisiert und für die Berechnung des Schalttaktschemas heranzieht. Für den in Figur 5A dargestellten Fall kurzer Pulsdauer t_D sind in Fig. 7

5 5B die vom programmierbaren Taktgenerator erzeugten Schalttaktsignale, das Even-Schalttaktsignal 46 und das Odd-Schalttaktsignal 47, dargestellt. Wegen des schnellen Einschwingverhaltens der Operationsverstärker sind nur kurze Einschaltphasen 48, 49 erforderlich.

10

Dementsprechend können die Schalttaktphasen 50, 51, in denen sich beide Schalttaktsignale 46 und 47 in der Aus-Phase befinden, verlängert werden. Bei dem in Fig. 2B gezeigten Takt-

15 Phasen die Zeitdauer δ . Bei dem in Fig. 5B gezeigten Takt-schema ist die Dauer der gemeinsamen Aus-Phasen auf $\delta + t_a$ erhöht. Die Operationsverstärker werden nur solange eingeschaltet, bis der Einschwingvorgang abgeschlossen ist. Während der gemeinsamen Aus-Phasen sind sämtliche Operations-

20 stärker inaktiv.

In Figur 6A sind das Eingangstaktsignal 52 sowie das Ausgangssignal 53 des XOR-Gatters 40 für den Fall langsam schaltender Transistoren bzw. langer Gatterlaufzeiten dargestellt.

25 Die abfallende Signalflanke 54 verursacht im Ausgangssignal 53 einen Puls 55 der Dauer t_D , und entsprechend verursacht die ansteigende Signalflanke 56 einen Puls 57 der Dauer t_D . Bei dem in Fig. 6A dargestellten Beispiel weisen die Transistoren nur geringe Schaltgeschwindigkeit auf. Die Inverter 38

30 verzögern das Signal daher erheblich, und dies führt zu einer langen Pulsdauer t_D . Daraus kann auf ein langsames Einschwingverhalten der Operationsverstärker geschlossen werden.

In Fig. 6B sind die zugehörigen Schalttaktsignale, das Even-Schalttaktsignal 58 sowie das Odd-Schalttaktsignal 59, in ihrem zeitlichen Verlauf dargestellt. Wegen des langsamen Einschwingverhaltens der Operationsverstärker müssen die Ein-

35

schaltphasen 60, 61 der beiden Schalttaktsignale lang gewählt werden. Dementsprechend muß die gemeinsame Aus-Phase 62 der Schalttaktsignale auf die minimale Dauer δ herabgesetzt werden. Dies bedeutet, daß $t_a = 0$ gesetzt wird.

5

Der programmierbare Taktgenerator bildet die Pulsdauer t_D auf die Dauer der gemeinsamen Aus-Phase $\delta + t_a$ ab, wobei ein kleiner Wert von t_D auf einen großen Wert von $\delta + t_a$ abgebildet wird, und wobei ein großer Wert von t_D auf einen kleinen Wert von t_a abgebildet wird. Auf diese Weise kann das Schalttaktschema so an die Schaltgeschwindigkeit der Transistoren angepaßt werden, daß die Leistungseinsparung maximal ist.

10

15

In Fig. 7 ist eine Ausführungsform der Schaltung 33 zur Bestimmung der Transistor-Schaltgeschwindigkeit gezeigt, welche selektiv das Schaltverhalten von n-MOSFETs erfaßt. Die Verwendung einer derartigen Schaltung empfiehlt sich dann, wenn das Einschwingverhalten der verwendeten Operationsverstärker hauptsächlich von den Eigenschaften der Transistoren vom n-Typ bestimmt wird. Die Schaltung umfaßt die p-MOSFETs 65, 66, 67 sowie die n-MOSFETs 68, 69, 70, 71, 72, 73. Der Strom durch die FETs hängt dabei vom Verhältnis von Breite zu Länge (W/L) des jeweiligen FETs ab. Bei dem in Fig. 7 gezeigten Beispiel weisen die p-FETs 65, 66, 67 sowie die n-FETs 68, 69, 70 ein großes W/L auf. Strombegrenzend wirken daher die n-FETs 71, 72, 73, deren W/L -Verhältnis wesentlich niedriger ist als das der anderen Devices.

20

25

30

35

Wenn das Eingangssignal 63 auf VSS übergeht, wird der p-FET 65 durchgeschaltet. Das Gate des n-MOSFETs 69 liegt dann auf VDD, und bei geeigneter Wahl von VBIAS ist auch der n-FET 72 leitend. Das Potential VSS kann dann zum Gate des p-Typ FET 67 durchgeschaltet werden. Durch diesen FET wird ein Eingang des XOR-Gatters 64 auf VDD gelegt. Wegen des gegenüber den W/L -Werten der FETs 65, 67, 69 geringen Werts von W/L beim n-FET 72 wird die Gesamtverzögerung im wesentlichen durch den

n-FET 72 bestimmt. Bei einem Übergang des Eingangssignals 63 auf VDD dagegen hängt die Gesamtverzögerung im wesentlichen von der Schaltgeschwindigkeit der n-FETs 71 und 73 ab. In jedem Fall wird daher die Gesamtverzögerung hauptsächlich durch
 5 die n-FETs mit kleinem W/L bestimmt.

In Fig. 8 ist eine Methode gezeigt, wie das erfindungsgemäße Taktschema extern mittels eines Rechteckgenerators und einer Teilerschaltung erzeugt werden kann. Der Rechteckgenerator
 10 liefert ein Rechtecksignal 74 der Frequenz $(2 \cdot f_{clk})$. Aus diesem Rechtecksignal 74 wird mittels einer Teilerschaltung das Even-Schalttaktsignal 75 sowie das Odd-Schalttaktsignal 76 abgeleitet, welche jeweils die Periodizität $\frac{1}{f_{clk}}$ aufweisen.

15 Die Dauer der gemeinsamen Aus-Phase, in der beide Schalttaktsignale gleich 0 sind, kann dabei durch Variation des Tastverhältnisses des Rechtecksignals eingestellt werden. Das Tastverhältnis des Rechtecksignals 74 beträgt $1/2$, während das Tastverhältnis des Rechtecksignals 77 $1/4$ beträgt. Das
 20 Rechtecksignal 78 weist ein Tastverhältnis von $3/4$ auf. Aus dem in Fig. 8 dargestellten Taktschemas sind die zu den einzelnen Tastverhältnissen gehörigen Werte von $\delta + t_a$ erkennbar. Je größer das Tastverhältnis gewählt wird, desto kürzer wird die Dauer der gemeinsamen Aus-Phase $\delta + t_a$. Umgekehrt
 25 bewirkt ein kleines Tastverhältnis eine deutliche Verlängerung der gemeinsamen Aus-Phase. Mittels der in Fig. 8 gezeigten externen Schaltung kann herausgefunden werden, wie groß die Streuung des Einschwingverhaltens bei einer bestimmten Switched-Opamp-Schaltung ist und ob noch Potential zur Leistungseinsparung vorhanden ist.
 30

Patentansprüche

1. Schaltungsanordnung in Switched-Opamp-Technik, welche aufweist

- 5 - mindestens einen schaltbaren Operationsverstärker (1);
- mindestens einen mit dem Eingang des Operationsverstärkers verbindbaren Sampling-Kondensator (2);
- mindestens einen Integrationskondensator (3);
- Mittel zur Takterzeugung, welche mindestens zwei nichtüber-
- 10 lappende Schalttaktsignale (46, 47) erzeugen,
- wobei das eine der beiden Schalttaktsignale (46) die Aufladung des Sampling-Kondensators (2) steuert,
- wobei das andere der beiden Schalttaktsignale (47) den Operationsverstärker (1) ein- und ausschaltet,

15 g e k e n n z e i c h n e t d u r c h

Mittel zur Variation der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sich sämtliche Schalttaktsignale (46, 47) in der Aus-Phase befinden.

- 20 2. Schaltungsanordnung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß jede der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sich sämtliche Schalttaktsignale (46, 47) in der Aus-Phase befinden, variierbar ist.

- 25 3. Schaltungsanordnung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß jede zweite der Schalttaktphasen (51), in denen sich sämtliche Schalttaktsignale (46, 47) in der Aus-Phase befinden, variierbar ist.
- 30

4. Schaltungsanordnung nach einem der vorhergehenden Ansprüche,

- 35 d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß die Dauer der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sich sämtliche Schalttaktsignale (46, 47) in der Aus-Phase befinden,

in Abhängigkeit vom Einschwingverhalten des Operationsverstärkers (1) variierbar ist.

5 5. Schaltungsanordnung nach einem der vorhergehenden Ansprüche,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Dauer der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sich sämtliche Schalttaktsignale (46, 47) in der Aus-Phase befinden, in Abhängigkeit von der Schaltgeschwindigkeit der Transistoren
10 ren variierbar ist.

6. Schaltungsanordnung nach einem der vorhergehenden Ansprüche,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
15 die Schaltungsanordnung Mittel (33) zur Erfassung der Transistor-Schaltgeschwindigkeit umfaßt

7. Schaltungsanordnung nach Anspruch 6,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
20 die Schaltgeschwindigkeit von n-Kanal FETs (71, 72, 73) und/oder von p-Kanal FETs separat erfaßbar ist.

8. Schaltungsanordnung nach einem der Ansprüche 6 oder 7,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
25 die Mittel (33) zur Erfassung der Transistor-Schaltgeschwindigkeit ein XOR-Gatter (40) oder ein XNOR-Gatter umfassen, an dessen Eingängen ein nicht verzögertes Flankensignal (37) sowie ein über eine Inverterkette (38) verzögertes Flankensignal (39) anlegbar sind.

30 9. Schaltungsanordnung nach einem der Ansprüche 6 bis 8,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Mittel (33) zur Erfassung der Transistor-Schaltgeschwindigkeit Pulse (43, 45) erzeugen, deren Dauer
35 die Schaltgeschwindigkeit der Transistoren charakterisiert.

10. Schaltungsanordnung nach Anspruch 9,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Dauer der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sich sämt-
liche Schalttaktsignale (46, 47) in der Aus-Phase befinden,
in Abhängigkeit von der Dauer der Pulse (43, 45) einstellbar
5 ist.

11. Schaltungsanordnung nach einem der vorhergehenden Ansprü-
che

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
10 die Dauer der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sich sämt-
liche Schalttaktsignale (46, 47) in der Aus-Phase befinden,
in mehreren vorgegebenen Stufen einstellbar ist.

12. Schaltungsanordnung nach einem der vorhergehenden Ansprü-
15 che,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Mittel zur Takterzeugung sowie die Mittel zur Variation
der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsi-
gnale (46, 47) in der Aus-Phase befinden, mittels eines pro-
20 grammierbaren Taktgenerators (31) realisiert sind.

13. Schaltungsanordnung nach einem der Ansprüche 1 bis 11

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Mittel zur Takterzeugung sowie die Mittel zur Variation
25 der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche Schalttaktsi-
gnale (46, 47) in der Aus-Phase befinden, mittels eines ex-
ternen Rechteckgenerators und einer Teilerschaltung reali-
siert sind, welche aus einem Rechtecksignal (74) die minde-
stens zwei Schalttaktsignale (75, 76) erzeugt.

30

14. Schaltungsanordnung nach Anspruch 13,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Variation der Schalttaktphasen, in denen sich sämtliche
Schalttaktsignale in der Aus-Phase befinden, durch Einstellen
35 des Tastverhältnisses des Rechtecksignals (74, 77, 78) er-
folgt.

15. Schaltungsanordnung nach einem der vorhergehenden Ansprüche,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Schaltungsanordnung in volldifferentieller Schaltungs-
5 technik realisiert ist.

16. Verfahren zur Taktung aufeinanderfolgender in Switched-
Opamp-Technik ausgeführter Operationsverstärker-Stufen,
g e k e n n z e i c h n e t d u r c h folgende Schritte:

- 10 a) Erzeugen von mindestens zwei nichtüberlappenden Schalt-
taktsignalen (46, 47),
wobei das erste Schalttaktsignal (47) einen ersten Opera-
tionsverstärker (1) ein- und ausschaltet, und
wobei das zweite Schalttaktsignal (46) einen zweiten Ope-
15 rationsverstärker (2) ein- und ausschaltet;
b) Variieren der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sämtli-
che Operationsverstärker (1, 2) ausgeschaltet sind.

17. Verfahren nach Anspruch 16,

- 20 d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
jede der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sämtliche Opera-
tionsverstärker (1, 2) ausgeschaltet sind, variiert wird.

18. Verfahren nach Anspruch 16,

- 25 d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
jede zweite der Schalttaktphasen (51), in denen sämtliche
Operationsverstärker (1, 2) ausgeschaltet sind, variiert
wird.

19. Verfahren nach einem der Ansprüche 16 bis 18,

- d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Dauer der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sämtliche
Operationsverstärker (1, 2) ausgeschaltet sind, in Abhängig-
keit vom Einschwingverhalten der Operationsverstärker (1, 2)
35 variiert wird.

20. Verfahren nach einem der Ansprüche 16 bis 19,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Dauer der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sämtliche
Operationsverstärker (1, 2) ausgeschaltet sind, in Abhängig-
keit von der Schaltgeschwindigkeit der Transistoren variiert
5 wird.

21. Verfahren nach einem der Ansprüche 16 bis 20,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Schaltgeschwindigkeit von n-Kanal FETs (71, 72, 73)
10 und/oder von p-Kanal FETs separat erfaßt wird.

22. Verfahren nach einem der Ansprüche 16 bis 21,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Dauer der Schalttaktphasen (50, 51), in denen sämtliche
15 Operationsverstärker (1, 2) ausgeschaltet sind, in mehreren
vorgegebenen Stufen einstellbar ist.

23. Verfahren nach einem der Ansprüche 16 bis 22,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
20 die mindestens zwei nichtüberlappenden Schalttaktsignale (46,
47) mittels eines programmierbaren Taktgenerators (31) er-
zeugt werden.

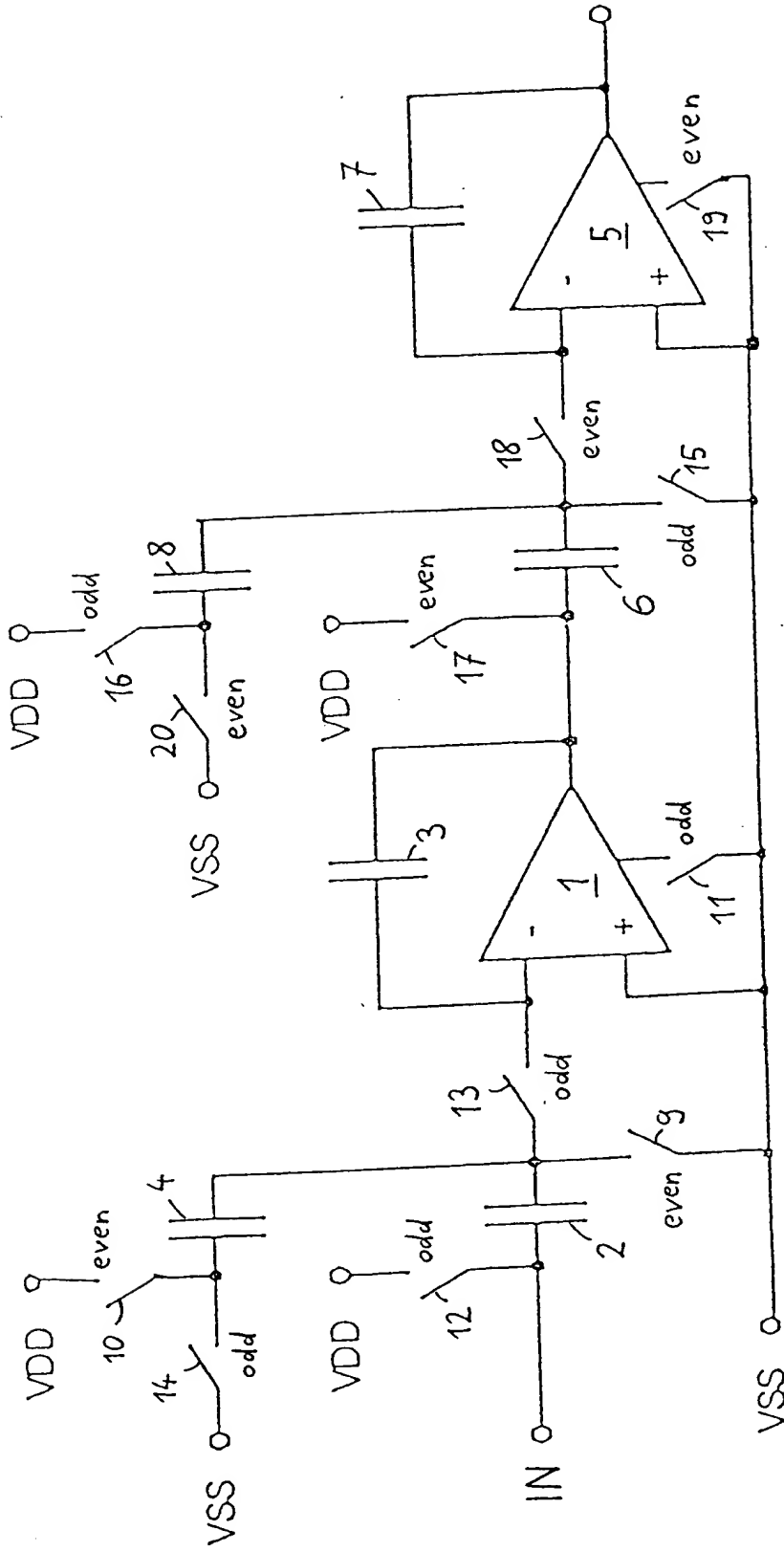
24. Verfahren nach einem der Ansprüche 16 bis 22,
25 d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die mindestens zwei nichtüberlappenden Schalttaktsignale (75,
76) mittels eines externen Rechteckgenerators und einer Tei-
lerschaltung erzeugt werden.

30 25. Verfahren nach Anspruch 24,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
die Variation der Schalttaktphasen, in denen sämtliche Opera-
tionsverstärker (1, 2) ausgeschaltet sind, durch Einstellen
des Tastverhältnisses des Rechtecksignals (74, 77, 78) er-
35 folgt.

Zusammenfassung

Variables Taktschema für Switched-Opamp-Schaltungen

- 5 Es wird ein neuartiges Taktschema zur Ansteuerung von gegenphasig betriebenen Switched-Opamp-Schaltungen vorgestellt, bei dem zwischen den Einschaltphasen der einzelnen Operationsverstärker eine gemeinsame Aus-Phase von variabler Länge eingefügt wird. Die Länge dieser Aus-Phase kann an das Einschwingverhalten der verwendeten Operationsverstärker angepaßt werden. Mit dem erfindungsgemäßen Taktschema kann die Leistungsaufnahme von Switched-Opamp-Schaltungen weiter reduziert werden.
- 10
- 15



Stand der Technik

Fig. 1

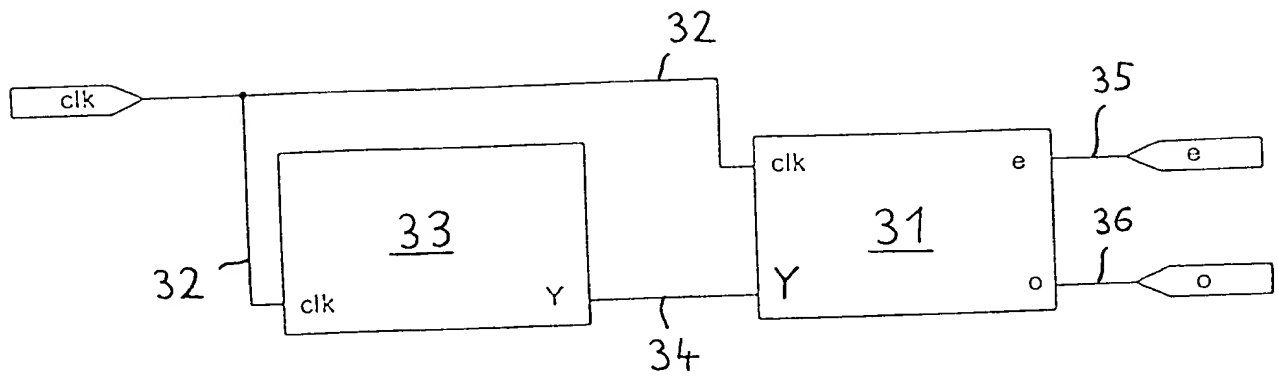


Fig. 3

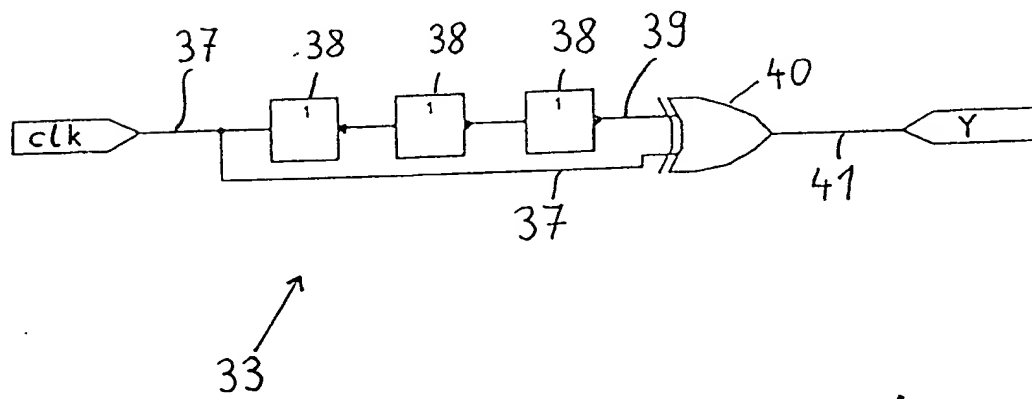


Fig. 4

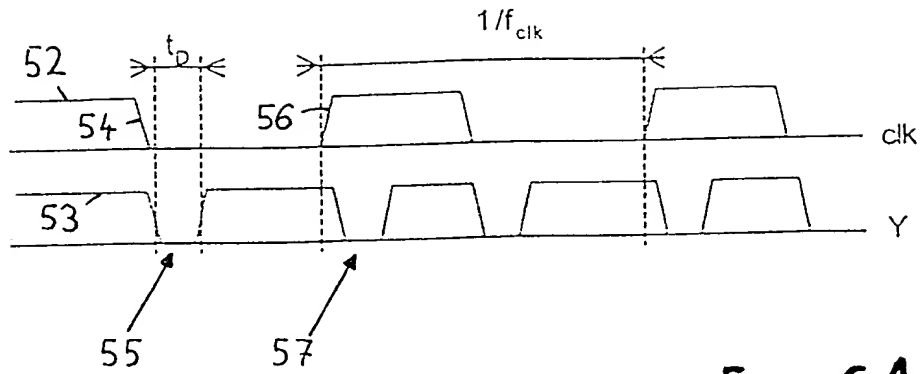


Fig. 6A

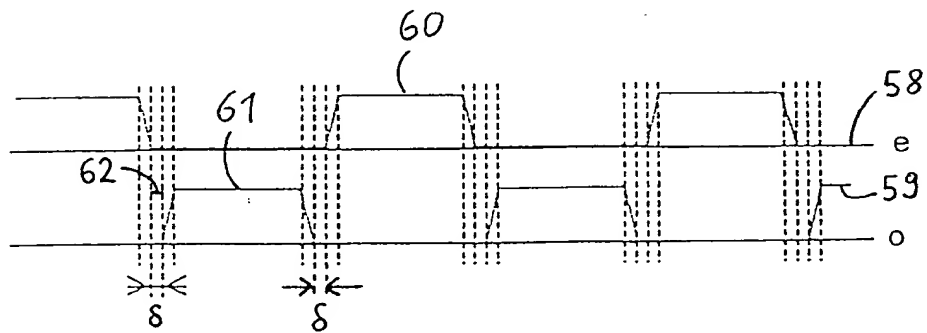


Fig. 6B

